DIALOG(R) File 351: DERWENT WPI (c) 2000 Derwent Info Ltd. All rts. reserv.

1215

009800026

WPI Acc No: 1994-079879/199410

XRAM Acc No: C94-036465

Optical glass for precision pressing - comprises oxide(s) of silicon, germanium, titanium, niobium, lithium, sodium, potassium, caesium, zinc, magnesium, aluminium, zirconium and tellurium

Patent Assignee: SUMITA KOGAKU GLASS KK (SUMI-N) Number of Countries: 001 Number of Patents: 001

Patent Family:

Patent No Kind Date Applicat No Kind JP 6032631 Date Week A 19940208 JP 92190763 Α 19920717 199410 B

Priority Applications (No Type Date): JP 92190763 A 19920717 Patent Details:

Patent No Kind Lan Pg Main IPC Filing Notes JP 6032631 A 10 C03C-003/062

Abstract (Basic): JP 6032631 A

The optical glass comprises (by wt.) 10.0-50.0% SiO2, 5.0-52.0%GeO2, 4.0-25.0% TiO2, 0-25.0% Nb2O5, but with 45.0-67.0% SiO2+GeO2, 10.0-30.0% TiO2+Nb2O5, 1.0-5.0% Li2O, 5.0-19.0% Na2O, 0-8.0% K2O, 0-20.0% Cs20, but with 8.0-32.0% Li2O+Na2O+K2O+Cs2O, 0-10.0% ZnO, 0-8.0% MgO, 0-6.0% Al203, 0-1.0% ZrO2 and 0-3.0% TeO2.

USE - For optical glass having low refractive index, and high dispersion, capable of precision pressing at temps. 30-50 deg. C higher than the deformation temp. Dwg.0/1

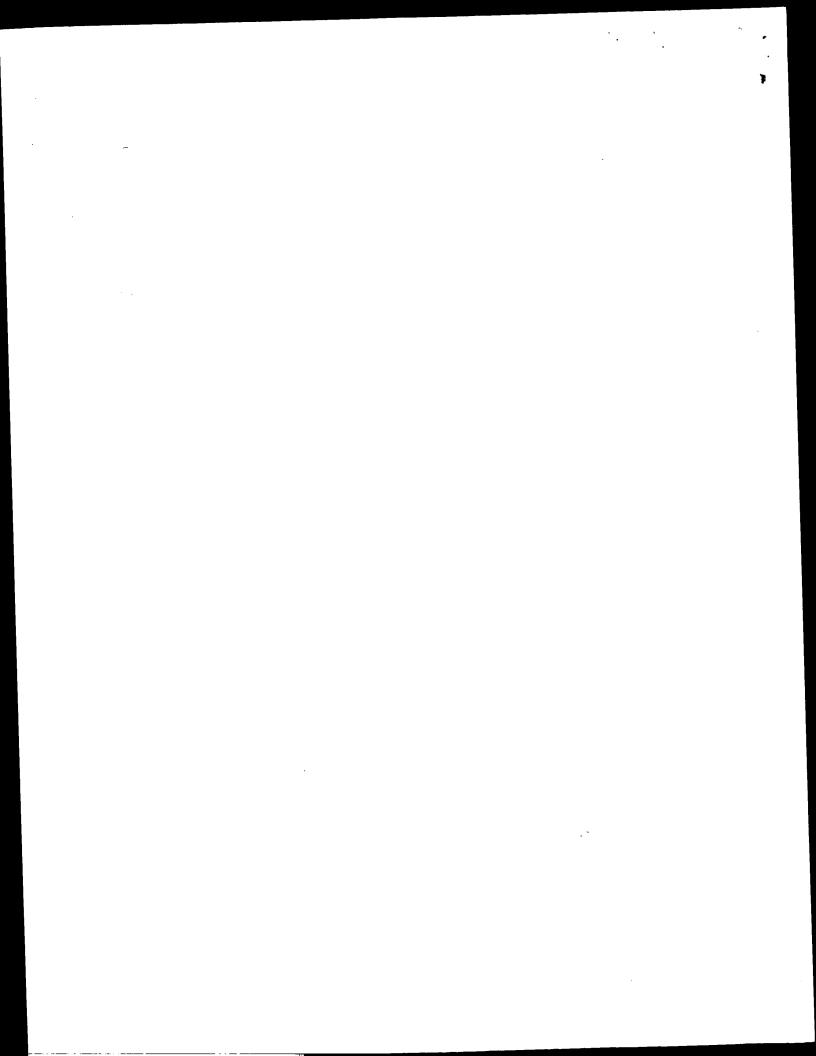
Title Terms: OPTICAL; GLASS; PRECISION; PRESS; COMPRISE; OXIDE; SILICON; GERMANIUM; TITANIUM; NIOBIUM; LITHIUM; SODIUM; POTASSIUM; CAESIUM; ZINC; MAGNESIUM; ALUMINIUM; ZIRCONIUM; TELLURIUM

Derwent Class: L01; L03

International Patent Class (Main): C03C-003/062

International Patent Class (Additional): C03C-003/085; C03C-011/00

File Segment: CPI



(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-32631

(43)公開日 平成6年(1994)2月8日

(51)IntCL*		識別記号	庁内整理番号	FI	技術表示箇所
C 0 3 C	3/062 3/085				
	11/00	A			

審査請求 未請求 請求項の数1(全 10 頁)

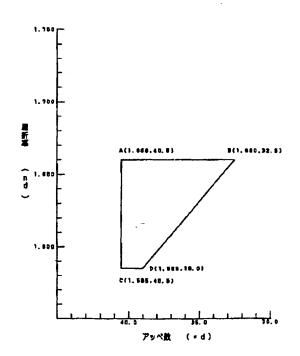
	頭人 391009936
	株式会社住田光学ガラス
4年(1992)7月17日	東京都千代田区神田須田町 1 丁目28番地
(72)発	明者 馬場 信義
	福島県南会津郡南郷村水根沢178
(72)発明	明者永濱 忍
	埼玉県春日部市道口蛭田136~ 1 ルネ春日
İ	部 4 一308
(72)発明	明者 沢登 成人
	埼玉県与野市鈴谷389 3 205
(74)ft	里人 弁理士 内田 明 (外2名)
	(72)発明

(54)【発明の名称】 精密プレス用光学ガラス

(57)【要約】 (修正有)

【目的】 620℃以下の低温度、即ち屈伏温度(A t)より30~50℃高い温度で精密アレス成形ができ る、低屈折率高分散の光学ガラスを提供する。

【構成】 SiO2 10.0~50.0重量%(以下%で示す)、GeO2 5.0~52.0%、TiO2 4.0~25.0%、Nb2 O5 0~25.0%、但し、SiO2 +GeO2 の合量45.0~67.0%、但し、TiO2 +Nb2 O5 の合量10.0~30.0%、Li2 O1.0~5.0%、Na2 O5.0~19.0%、K2 O0~8.0%、Cs2 O0~20.0%、但し、Li2 O+Na2 O+K2 O+Cs2 Oの合量8.0%、A12 O3 0~6.0%、ZrO2 0~1.0%、TeO2 0~3.0%の組成からなるガラス。



【特許請求の範囲】

【請求項1】SiO: 10.0~50.0重量%(以下 %で示す)、GeO: 5.0~52.0%、TiO 2 4. 0~25. 0%、Nb2 O5 0~25. 0%、但 し、SiO₂ +GeO₂ の合量45.0~67.0%、 但し、TiO₂ +Nb₂ O₅ の合量10.0~30.0 %, Liz O1. 0~5. 0%, Naz O5. 0~1 9. 0%, K₂ 00~8. 0%, Cs₂ 00~20. 0 %、但し、Liz O+Naz O+Kz O+Csz Oの合 量8.0~32.0%、ZnO0~10.0%、MgO 10 材の酸化を防ぐために通常還元雰囲気で行われているた 0~8. 0%, Al 2 03 0~6. 0%, ZrO2 0~ 1.0%、TeO2 0~3.0%の組成からなる、屈伏 温度(A t)が570℃以下で、かつ第1図に示す点、 A(1.660,40.5),B(1.660,32. 5),C(1.585,40.5),D(1.585, 39.0)の4点で囲まれた範囲内の屈折率(nd)及 びアッベ数(ν d) を有する低屈折率高分散の精密プレ ス用光学ガラス。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、低温でプレス成形で き、プレス成形後研削または研磨を必要としない精密プ レス用光学ガラスに関する。

[0002]

【従来の技術】従来同じような光学恒数を持つものとし て、低屈折率高分散タイプ(nd=1.660以下、レ d=40.5以下)の酸化鉛を多量に含有した光学ガラ スが存在する。またプレス成形用の光学ガラスとして、 燐酸塩系光学ガラス(特開昭60-122749号公 報、特開昭58-79839号公報、欧州特許第193 30 プレス成形用光学ガラスを提供することにある。また本 42号明細書、参照)フルオロ燐酸塩系光学ガラス(特 開昭56-59641号公報、特開昭58-21745 1号公報、参照)ホウ珪酸塩系光学ガラス(特開昭62 -123040号公報、参照) が知られている。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】近年一眼レフカメラや ビデオ一体型カメラなどの軽量、高性能化にともない、 これらの製品のレンズ部分の軽量化、高性能化のため に、非球面レンズが用いられる様になってきた。非球面 レンズの採用によって、レンズ枚数の減少による軽量 化、また非球面化によって、レンズの球面収差の除去に よる高性能化などがはかられてきている。しかし、従来 の研削研磨によるレンズの作製方法では、非球面化がか なり困難であり、量産性が悪いので非常に高価なものと なっている。このため現在では、精密加工した型材によ る、研削研磨を必要としない精密プレス成形による作製 方法が用いられる様になってきている。しかしながら、 これまでに知られている精密プレス成形用の型材料は、 成形温度が高温になると材料の劣化が起こり、型の面精 度を保持することが困難になりプレスレンズの量産には 50 量%で示すと、SiO2 10.0~50.0重量%(以

適さない。そのためプレスされるガラスは、可能な限り 低い温度で成形できるものが望ましい。すなわち、通常 行われる特密プレス成形は、ガラスの屈伏温度(At) より、約30~50℃高い温度で実施されている。した がって、ガラスの屈伏温度(At)はできるだけ低いこ とが望まれる。

【0004】また、従来より存在する光学ガラスには、 ガラス成分として酸化鉛が10~50%程度含まれてい る。これらの光学ガラスを精密プレスに使用すると、型 め、その雰囲気によりガラス表面に存在する酸化鉛が選 元され、プレスレンズ表面に折出し、プレスするための 加熱により蒸発し、プレスレンズ表面に凹部を形成し、 蒸発した鉛が型材の表面に付着し凸部を形成することに より、微小な凹凸が生じ、プレス成形されたレンズの面 精度が維持できないため、設計通りの光学性能を得るこ とができないばかりでなく、型材に付着した鉛を取り除 く作業が必要となり、量産化するには不適当であった。 これらの点から、精密プレス成形に用いられる光学ガラ 20 スは、ガラス成分として酸化鉛を含まず、また可能な限 り低い温度で成形できるものが望まれている。これらの 問題を解決するためとして、上記各公開公報に開示され ているようなプレス成形用光学ガラスが提案されてい る。しかし、これらの光学ガラスは、本発明が目的とし ている光学特性を持っていないばかりか、酸化鉛を含有 しているものも見られる。

【0005】従って本発明の第一の目的は、620℃以 下の低い温度、すなわち屈伏温度(A t) より30~5 ○℃高い温度で精密プレスを実施することができる精密 発明の第二の目的は、第1図に示す点A(1.660, 40.5), B(1.660, 32.5), C(1.5 85, 40. 5)、D (1. 385, 39. 0)の4点 で囲まれた範囲内の屈折率(nd)及びアッベ数(レ d)を有する低屈折率高分散の光学ガラスを提供するこ とにある。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明者等は、以上のよ うな従来の光学ガラス及びプレス成形用光学ガラスの諸 欠点を鑑みて、種々考察研究した結果、SiO2, Ge O2 、TiO2 、Na2 O、Li2 Oを必須とするガラ ス組成の光学ガラスが所定の範囲内において、上記の公 開公報中のプレス成形用光学ガラスにない低屈折率高分 散性の光学特性を備え、さらにプレスレンズ成形時に型 材に対してほとんど影響を及ぼさない充分に低いガラス 軟化温度を持つことを見出し、プレス成形後、研削また は研磨を必要としない精密プレス用光学ガラスとして最 適であるという結論に達したものである。

【0007】すなわち、本発明の光学ガラスの組成を重

る.

下%で示す)、GeO₂ 5. 0~52. 0%、TiO₂ 4. 0~25. 0%、Nb₂ O₅ O~25. 0%、但し、SiO₂ +GeO₂ の合量45. 0~67. 0%、但し、TiO₂ +Nb₂ O₅ の合量10. 0~30. 0%、Li₂ O1. 0~5. 0%、Na₂ O5. 0~19. 0%、K₂ O0~8. 0%、Cs₂ O0~20. 0%、但し、Li₂ O+Na₂ O+K₂ O+Cs₂ Oの合量8. 0~32. 0%、ZnOO~10. 0%、MgOO~8. 0%、Al₂ O₃ O~6. 0、ZrO₂ O~1. 0%、TeO₂ O~3. 0%からなる組成を有して10いる。

【0008】本発明に係る光学ガラスの各成分範囲を上 記のように限定した理由は次のとおりである。SiO2 は、ガラスの網目を構成する主成分であり、ガラスの安 定化、高分散化に有効である。しかし、10.0%より 少ないと、ガラスが不安定になり、50.0%より多く なると軟化温度の上昇を招き、精密プレスレンズ用のガ ラスとして適さなくなるばかりでなくガラス中に未溶融 物を生じさせる。GeOz は、SiOz と同様ガラスの 網目を構成する成分であると共に、単体でガラスを形成 20 する成分の中では最も高分散性を示し、さらに通常の同 種の光学ガラスよりも低軟化温度のガラスを提供する上 で必須の成分となっている。しかし、5.0%より少な いとその効果がなく、52.0%より多くなると化学的 耐久性を悪くし、さらに高屈折率化してしまうのでこの 範囲内とする。またSiOz、GeOzの合量が45. 0~67.0%をこえて増減すると所定の光学恒数が得 られないので所定の範囲内とする。

【0009】TiOzは、本発明において最も重要な必 須成分である.通常低屈折率高分散性の光学ガラスは、 その低屈折率高分散の性質をガラスに持たせるためにP b O成分を必須としている。しかしながら本発明におけ る光学ガラスは、精密プレスレンズ用のガラスであるた めに、プレス用型材に悪影響を及ぼす成分であるPbO は使用することができない。そこでPbOと同様の光学 的性質をガラスに持たせ、かつプレス用型材に悪影響を 及ぼすことがない最も有効な成分として、本発明におい てはTiO2を必須としている。しかし、4.0%より 少ないと上記効果が得られず、25.0%より多くなる とガラスが不安定となるので所定の範囲内とする。Nb 2 O5 は、TiO2 と同様PbO成分の代わりに低屈折 平高分散性をガラスに与えるための成分である。しか し、TiO2程の効果はなく、高分散性よりも高屈折率 化への影響の方が大きいため、TiOz と併用すること によって、光学恒数の調整を行う成分としている。しか し、25.0%より多くなると所定の光学恒数よりも高 屈折率となり、さらに失透傾向を増大する。またTiO 2、Nb2 O5 は、その合量が10.0~30.0%を 超えて増減すると所定の光学恒数が得られないのでこの 範囲内とする。

【0010】Liz Oは、アルカリ成分中では最もガラ スの軟化温度を下げる効果を持ち、かつ最もガラスの化 学的耐久性を悪くしない成分である。しかし、その使用 割合が多くなるとガラスを非常に不安定化し、結晶化傾 向を増大させてしまうので、本発明においては、少量の 必須成分として1.0~5.0%以内にその使用量を限 定している。Na2 Oは、アルカリ成分の中では、Li 2 Oについでガラスの軟化温度を下げる効果を持つ成分 である。しかし、Li2 Oと異なりその使用量を増して もガラスの安定性を損なうことがないので、本発明にお いて最も使用量の多いアルカリ必須成分である。しか し、5.0%より少ないとその効果は少なく、19.0 %より多くなるとガラスの化学的耐久性を悪くするので 所定の範囲内とする。K2 Oは、Li2 O、Na2 Oに 比較するとガラスの軟化温度の低温度化には効果がな く、その使用量を多くするとガラスの化学的耐久性を非 常に悪くしてしまう。しかし、低屈折率高分散性をガラ スに持たせる性質があるため、8.0%以下で使用して いる。Cs2 Oは、アルカリ成分中で最も低屈折率高分 散化に有効な成分であり、多く使用してもガラスの安定 性を損なうことがない。しかし、軟化温度の低温度化に はほとんど効果がなく、20.0%より多くなると化学 的耐久性を悪くするので所定の範囲内とする。Li2 O , Nat O, Kt O, Cst Oは、他の成分よりも軟化 温度の低下に有効な成分であり、また低屈折率高分散化 にも有効である。しかし、その合量が8.0%より少な いとその効果は少なく、32.0%より多くなるとガラ

30 【0011】ZnOは、軟化温度の低下に有効であるが 10.0%より多くなると高屈折率化してしまうので所 定の範囲内とする。MgOは、低屈折率化に有効な成分 であるが、8.0%より多くなると失透傾向を増してしまう。Al2O3は、ガラスの化学的耐久性を非常に良くする成分であるが、6.0%より多くなると軟化温度を上昇させてしまう。ZrO2は、Al2O3と同様化学的耐久性を向上させるが、1.0%より多くなると軟化温度を上昇させるとともに、失透傾向を増してしまう。TeO2は、高屈折率高分散に有効な成分である。 2のため、3.0%以下と少量加えることにより光学恒数の調整を行わせている。

スの化学的耐久性を悪くするので、所定の範囲内とす

【0012】本発明の光学ガラスには、上記成分の他に、光学性能の調整、溶融性の改善、ガラス化範囲の拡大及び軟化温度の低温度化等のために、本発明の目的からはずれない限り、Ca、Sr、Ba、Ga、In、Y、La、Ta、Gd、Ybなどの金属酸化物、ハロゲン化物を含有させることができる。

【0013】本発明の光学ガラスは、各成分の原料として各々相当する酸化物、水酸化物、炭酸塩、硝酸塩、ハ 50 ロゲン化物等を使用し、ガラス化した後に目的とするガ ラス組成の割合となるように秤量し、充分混合してガラス調合原料として、白金製坩堝に投入し、電気炉で、1000℃~1400℃で溶融し、白金製撹拌棒にて撹拌して、清澄、均質化してから適当な温度に予熱した金型内に鋳込んだ後、徐冷して製造することができる。

[0014]

【実施例】以下実施例を挙げて本発明の光学ガラスを具体的に説明するが、本発明はこれらに限定されるものではない。

実施例1~24

本発明に係る実施例の組成(数値は重量》)、及びその特性値としての屈折率(nd)、アッベ数(νd)、屈伏温度(At)を表-1に示す。 本発明の光学ガラスは、各成分の原料として各々相当する酸化物、水酸化物、炭酸塩、硝酸塩、ハロゲン化物等を使用し、ガラス化した後に表-1の各実施例組成の割合となるように秤量し、充分混合してガラス調合原料として、白金製坩堝に投入して電気炉で、1000℃~1400℃で溶融し、白金製撹拌棒にて撹拌して、清灌、均質化してから適当な温度に予熱した金型内に鋳込んだ後、徐冷して作20る。なおガラスの着色を防ぎ、脱泡のため少量のAs2

6

O3 を加えること、または工業上良く知られている脱泡成分の少量添加は、本発明の効果に影響を与えない。
【0015】次に得られたガラスから、所定重量のガラス塊を切り出し、従来の研磨法により球状に研磨し、これをプリフォームとして500~610℃で精密プレスを行うことにより24種類の製品を得た。これらのプレスレンズの形状を測定した結果、いずれも1.0μm以下の形状誤差を示し、良好な転写性を示すと共に、型材へのガラス付着、揮発物の付着などは認められなかっ

10 た.

【0016】比較例1~2

従来公知の光学ガラスで通常F2、BaSF4と呼ばれるガラスの組成を表ー2に示し比較例として作製した。この組成を用いて実施例1~24と同様にガラスを製造し、プリフォームを作成し、加熱された還元性雰囲気の中にプリフォームを置いてその表面状態を観察した。その結果、精密プレス成形を行うまでもなく、鏡面状態であったプリフォームの表面が還元され、鉛の析出が認められ曇った状態に変化した。

20 [0017]

【表1】

表一】

	ſ	2	3	4	5	6
SiO ₂	47. 5	40.0	41.0	35. 0	36. 0	43. 0
GeO ₂	5.0	10.0	15.0	23. 0	21.0	i
TiO2	5. 0	11.5	20.0	7.5	12.5	i
Nb 20.	17.5	7.5		7. 5		
Li ₂ 0	5. 0	3.0	2.0	3. 5	2.0	2.0
Na 20	12. 5	5.0	18.0	14.0	18.0	18.0
K _z O				1.5	3. 0	
Cs 20		10.0				
ZnO	7.5	5. 0	 -	5. 0		
MgO		8.0				
Al 20,			3. 0	3. 0	6. 0	3. 0
Zr0;			1. 0			
TcO ₂					1.5	
bd	1. 64076	1. 65841	1. 64927	1. 62848	1.60832	1. 63777
νd	38. 8	37. 7	34. 3	38.8	39. 1	35. 2
AL(°C)	539	567	565	511	517	561

[0018]

* *【表2】

569

10

	7	8	9	10	11	12
SiO ₂	40. 0	40.5	10. 0	40.0	40.0	45.0
GeO₃	10.0	17.5	51. 1	15. 0	5.0	15. 0
TiO,	18. 4	7.5	10. 0	4.0	19. 0	17. 4
Nb ₂ O ₅		7.5		15.0		
Li ₂ 0	1.6	3.5	2. 0	3. 0	3. 0	2.6
Na ₂ 0	10.0	14.0	18. 0	5.0	5.0	10.0
K.0		1.5	3. 0			
Cs ₂ O	20.0				20.0	10.0
ZnO		5.0		10.0		
MgO				8.0	8. 0	
A1203		3. 0	6.0	·		
2r0:			<u> </u>			
TeO2	_					
	 			 	<u> </u>	
nd	1.63965	1.61851	1.64200	1	1.65718	1.63876
טע	36. 4	40.0	35. €	38. 9	36. 4	37. 1

[0019]

At(°C)

*【表3】

461

568

526

552

表-1 (続き)

	13	14	15	16	17	18
5i0.	45. 0	31.0	38.0	45. (15. (45.
GeO,	10.0	30.0	12.0	5. 0	1	l l
TiO:	4.5	10.0	18.0	5. 0	ı	1
Nb 20 s	15. 0		.	20.0		
Li ₁ 0	4.0	2.0	2.0	•	1	2. 6
Na ₁ O	7. 5	18.0	18.0	1	1	1
K 2 O		3.0	3.0		3.0	
Cs ₁ O					_	15. 0
ZnO	10.0			5. 0		13.0
MgO	4.0				l	
A120,		6.0	6.0		6.0	
2102					0.0	
TeO ₂			3.0			
nđ	1. 64667	1. 60331	1. 62932	1. 64780	1. 64827	1. 63180
νd	39. 4	40.1	3G. 1	37. 7	35. 8	37.]
lt(℃)	567	504	531	530	502	548

[0020]

* *【表4】

表-1(続き)

	19	20	21	22	23	24
SiO:	50.0	41.0	41. 0	20. 0	41.0	45. 0
GeO.	5.0	16.0	5. 0	41.1	12.0	5.0
TiO,	5.0	12.5	25. 0	10.0	15. 0	5.0
Nb:Os	15.0					25. 0
Li ₂ 0	5.0	2. 0	2. 0	1.5	2. 0	5. 0
Na ₂ 0	10.0	18.0	18.0	19.0	18. 0	15. 0
K±0		3. 0	8.0	2. 4	3. 0	
Cs ₂ O						
2n0	10. 0					
NgO						
A1201		6.0	1.0	6.0	6.0	
2r0;						
TeO ₂		1.5			3. 0	
nd	1. 63371	1.59910	1. 65151	1.62325	1.61332	1. 65989
νd	39. 9	40. 2	33. 8	37.6	38. 1	34. 9
At(°C)	548	515	518	478	530	545

【0021】 【表5】

15 表-2

	·	
	1	2
SiO ₂	45. 7	23. 6
B 2 O 2		10.5
TiO2		7.0
Pbo	45. 1	14. 2
AlaDa	_	1.5
Na 20	3. 6	
K ₂ O	5. 0	
CaO		7. 0
BaO		29. 3
ZnO		5. 9
Sb 202		0.4
AszOz	0. 6	0.6
ad	1. 62004	1. 65128
νd	36. 3	38. 3
At(°C)	451	609

[0022]

【発明の効果】本発明によれば、屈伏温度(At)が570℃以下で、かつ図1に示す点A(1.660,40.5)、B(1.660,32.5)、C(1.585.40.5)、D(1.585.39.0)の4点で囲まれた範囲内の屈折率(nd)及びアッペ数(νd)を有し、失透に対して安定であり、極めて低い温度でプレス成形が可能なため、プレス成形後、研削または研磨を必要としない精密プレス用光学ガラスとして有用である。

16

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明のガラスの光学恒数領域を示す光学恒数図(nd-νd図)である。

20

30

【図1】

